®日本国特許庁(JP)

10 特許出願公告

19特許公報(B2)

平4-3777

200公告 平成4年(1992)1月24日

®Int. Cl.	•	歲別配号	庁内整理番号
C 08 L	53/02	LLY	7142-4 J
A B1 M	5/315		7603-4 C
C 08 L	25/04	ΓĎΧ	8416-4 J
C 09 K	91/00	LSJ	6770-4 J
	3/10	K	9159-4 H

発明の数 1 (全7頁)

❷発明の名称

シリンジ用熱可塑性ガスケツト

创特 顧 昭61-199010 ❸公 開 昭63-56551

金出 顧 昭61(1986)8月27日 @昭63(1988) 3月11日

何発明 者 秋 山 髭 邦 神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号 旭化成工業株

式会社内

岸本 @一発明者 泰志 神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号 旭化成工業株

式会社内

の出願人 旭化成工業株式会社 大阪府大阪市北区堂島浜1丁目2番6号

が施されていた。

四代 理 人 弁理士 渡辺 一雄

審査官 枯 崎 良 男

1

の特許請求の範囲

1 (a) 少なくとも2個のピニル芳香族化合物を 主体とする重合体プロックAを有し、ポリマー 鎖末端が該重合体プロツクAで構成され、さら に少なくとも1個の共役ジェン化合物を主体と 5 する中間重合体プロックBとから成るプロック 共重合体を水紊添加して得られる水添プロック 共重合体 100重量部

(b) パラフイン系オイル 30~300重量部 (c) ポリスチレン系樹脂 から成るエラストマー材料を成形したシリンジ用

発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

熱可塑性ガスケット。

び安全性に優れ、かつ熱可塑性を有するシリンジ 用ガスケットに関するものである。

(従来の技術)

従来、シリンジ用ガスケツトは、天然ゴム、イ ソプレンゴム、スチレンープタジエンゴム等を素 20 経済的にもロスの多い製造方法であつた。 練りして、これに充塡剤および補強剤としてのカ ーポンプラツク、オイル、加硫促進剤、硫黄その 他助剤を添加して混練し、ロールによりシート化 したものをガスケット金型に供給し加熱、加圧し

て加硫した後、金型からガスケツトが複数個連結 した成形体を取り出し、この成形体を打ち抜くこ とにより個々のガスケットに切り離すことによつ て得られていた。このガスケットは、打ち抜きパ リ工程等によつて付着したゴム片および異物を除 去するためにさらに洗浄され、次いでシリンジ外 简との摺動性を良くするため、シリコーンの塗布

2

この様に、従来のガスケットは加硫物を主体と 10~200重量部 10 するため成形体を得るまでに複雑な工程を経るた め、大がかりな設備を必要とし、添加剤の調整管 理および製造時に人手を多く必要としたので高価 かつ生産性の悪いものであつた。特に、ガスケツ ト用プレス金型での加硫工程は熱可塑性ポリマー 本発明は、圧縮永久歪、反撥弾性、摺動性およ 15 の射出成形時の射出成形時間約10~30秒と比べ加 硫時間が約10分前後であり長時間を要し、必然的 に生産性を制限するものであつた。これに加え て、この加硫方法で得られるガスケットは不要な パリ部分が多く、加硫物であるため再利用できず

> また、この方法で得られるガスケットは製造中 に硫黄、加硫促進剤等が添加されているため、注 射液等の薬液および血液と接触した場合、薬液中 および血液中にこれらの添加物が溶出する恐れが

あるばかりでなく、静摩擦係数、動摩擦係数が大 きく摺動性が悪いためシリコーン油等の潤滑剤の コートを必要とした。さらに、このガスケットは 使い捨てた後、廃棄処理において燃焼させると亜 硫酸ガスが発生し好ましくなかつた。

このため、シリンジ用ガスケットは近年、熱可 塑性エラストマーを素材とし、上記に掲げた生産 性の改良および安全性の改良を目的にいくつかの 提案がなされている。例えば、特閉昭55-36236 号公報には、オレフイン系熱可塑性エラストマー 10 を射出成形することによつて得られるシリンジ用 ガスケットが開示されており、さらに特開昭56ー 53173号公報および特開昭58-25172号公報には、 特定の構造を有する水添プロック共重合体、ポリ オレフインからなる着色可能でかつ射出成形でき 15 るエラストマー材料で成形したシリンジ用ガスケ ツトの提案がなされている。

ここで提案されているシリンジ用ガスケットの うち、特定の構造を有する水添プロック共重合体 を含むエラストマー材料で成形したシリンジ用ガ 20 スケットは従来の加硫ゴムで成形したものと比べ 熱可塑性である特徴を有するためその生産性は改 良され、さらに良好な圧縮永久歪を示し優れたゴ ム弾性を示すものであつた。

(発明が解決しようとする問題点)

しかしながら、この提案で得られるシリンジ用 ガスケツトはポリプロピレンの如きポリオレフイ ン樹脂を併用しているため、供している水添プロ ツク共重合体のいわゆるソフトセグメント部であ レフインとの相溶性が良好のため実質的にソフト セグメント領域を硬くする欠点があり、このため シリンジ用ガスケットのゴム弾性(圧縮永久歪) と硬度および摺動特性のパランスはいまだ不十分 する傾向にあり、両性能のパランスに優れたシリ ンジ用熱可塑性ガスケットが実質的に得られない のが現状であつた。

(問題点を解決するための手段)

ストマー成形材料では困難であつた問題点を解決 すべくなされたものであつて、特に熱可塑性エラ ストマーとしての成形加工性、リサイクル使用可 能性を有しながら、ゴム弾性(圧縮永久歪)に優

れ、かつ優れた摺動特性を有するシリンジ用熱可 塑性ガスケットの要望に基づいてなされたもので あり、この要望が従来知られていない特定の成分 から成る熱可塑性エラストマー材料によつて充分 5 に達成され、ゴム弾性と摺動特性、さらには安全 性に優れたシリンジ用熱可塑性ガスケットである ことを見い出しなされたものである。

すなわち、本発明は、

- (a) 少なくとも2個のピニル芳香族化合物を主体 とする重合体プロツクAを有し、ポリマー鎖末 端が眩重合体プロツクAで構成され、さらに少 なくとも 1個の共役ジェン化合物を主体とする 中間重合体プロックBとから成るプロック共重 合体を水素添加して得られる水添プロック共重 合体 100重量部
 - (b) パラフイン系オイル 30~300重量部 (c) ポリスチレン系樹脂 10~200重量部 から成るエラストマー材料を成形したシリンジ用 熱可塑性ガスケットを提供するものである。

以下、本発明に関して詳しく述べる。

本発明で(a)成分として用いられる水添ブロック 共重合体は、少なくとも 2個のピニル芳香族化合 物を主体とする重合体プロツクAを有し、ポリマ -鎖末端が該重合体ブロツクAで構成され、さら 25 に少なくとも1個の共役ジエン化合物を主体とす る中間重合体プロックBとからなるプロック共重 合体を水素添加して得られるものであり、例えば A-B-A, (A-B)-ASi, A-B-A-B-AA、等の構造を有するピニル芳香族化合物-共役 るエチレンとプチレンとの共重合部分と該ポリオ 30 ジエン化合物ブロツク共重合体の水素添加された ものである。この水添ブロック共重合体は、ピニ ル芳香族化合物を5~60重量%、好ましくは10~ 50重量%含み、さらにブロック構造について官及 すると、ビニル芳香族化合物を主体とする重合体 であり、摺動特性を重要視するとゴム弾性が悪化 35 ブロックAが、ピニル芳香族化合物重合体ブロッ クまたは、ビニル芳香族化合物を50重量%を越え 好ましくは70重量%以上含有するビニル芳香族化 合物と水素添加された共役ジェン化合物との共重 合体プロツクの構造を有しており、そしてさら 本発明は、上配した従来の提案で示されるエラ 40 に、水素添加された共役ジェン化合物を主体とす る中間重合体プロックBが、水素添加された共役 ジェン化合物重合体プロック、または水素添加さ れた共役ジェン化合物を50重量%を越え好ましく は70重量%以上含有する水素添加共役ジェン化合

物とピニル芳香族化合物との共重合体ブロックの 構造を有するものである。また、これらのピニル 芳香族化合物を主体とする重合体プロツクA、水 素添加された共役ジェン化合物を主体とする中間 重合体プロツクBは、それぞれの重合体プロツク における分子鎖中の水素添加された共役ジェン化 合物またはピニル芳香族化合物の分布がランダ ム、テーバード(分子鎖に沿つてモノマー成分が 増加または減少するもの)、一部プロツク状また . ピニル芳香族化合物を主体とする重合体プロツク および該水素添加された共役ジェン化合物を主体 とする重合体プロックがそれぞれ2個以上ある場 合は、各重合体プロツクはそれぞれが同一構造で あつてもよく、異なる構造であつてもよい。

水素ブロツク共重合体を構成するピニル芳香族 化合物としては、例えばスチレン、αーメチルス チレン、ピニルトルエン、p-第3プチルスチレ ン等のうちから 1 種または 2 種以上が選択でき、 共役ジェン化合物を構成する水添前の共役ジェン 化合物としては、例えば、ブタジエン、イソプレ ン、1・3ーペンタジエン、2・3ージメチルー 1・3-プタジエン等のうちから1種または2種 よびこれらの組合せが好ましい。そして、水添さ れる前の共役ジェン化合物を主体とする重合体ブ ロツクは、そのプロツクにおけるミクロ構造を任 意に選ぶことができ、例えばポリブタジエンプロ %、好ましくは25~45%である。

また、上配した構造を有する本発明に供する水 添プロツク共重合体の数平均分子量は5000~ 1000000、好ましくは10000~800000、更に好まし くは30000~500000の範囲であり、分子量分布 35 インが使用できる。 〔重量平均分子量 (Mw) と数平均分子量 (Mn) との比(\overline{M} w/ \overline{M} n)は10以下である。さらに水 添プロック共重合体の分子構造は、直鎖状、分岐 状、放射状あるいはこれらの任意の組合せのいず れであつてもよい。

これらのブロツク共重合体の製造方法としては 上記した構造を有するものであればどのような製 造方法で得られるものであつてもかまわない。例 えば、特公昭40-2798号公報に記載された方法に

6

より、リチウム触媒等を用いて不活性溶媒中でビ ニル芳香族化合物-共役ジエン化合物プロツク共 重合体を合成し、次いで、例えば特公昭42-8704 号公報、特公昭43-6636号公報、あるいは特開昭 59-133203号公報および特開昭60-79005号公報 に記載された方法により、不活性溶媒中で水素添 加触媒の存在下に水素添加して、本発明に供する 水添ブロック共重合体を合成することができる。 その際ピニル芳香族化合物-共役ジェン化合物ブ はこれらの任意の組合せで成つていてもよく、該 10 ロック共重合体の共役ジエン化合物に基づく脂肪 族二重結合は少なくとも80%を水素添加せしめ、 共役ジエン化合物を主体とする重合体プロツクを 形態的にオレフイン性化合物重合体ブロックに変 換させることができる。また、ビニル芳香族化合 15 物を主体とする重合体プロックAおよび必要に応 じて共役ジェン化合物を主体とする重合体ブロッ クBに共重合されているビニル芳香族化合物に基 づく芳香族二重結合の水素添加率については特に 制限はないが、水素添加率を20%以下にするのが 中でもスチレンが好ましい。また水紊添加された 20 好ましい。眩水添ブロツク共重合体中に含まれる 未水添の脂肪族二重結合の量は、赤外分光光度 計、核磁気共鳴装置等により容易に知ることがで

つぎに、本発明の(b)成分として供することので 以上が選ばれ、中でもブタジエン、イソブレンお 25 きるパラフイン系オイルは、得られるシリンジ用 ガスケットの硬度を調整し、柔軟性を付与するの に有用である。ここで供するパラフイン系オイル に流動パラフインと呼ばれるものが使用でき、石 油の潤滑油留分に含まれる芳香族炭化水素やイオ ツクにおいては、1・2-ビニル結合が20~50 30 ウ化合物等の不純物を無水硫酸や発煙硫酸で取除 き、精製された飽和炭化水素からなる無色透明、 無味、無臭のオイルであり、日本薬局方(J.P.)、 食品添加物規格、化粧品原料基準および紫外吸光 度試験(260~350nm)等に合格した流動パラフ

> また本発明では(6)成分として、上述した流動パ ラフインのほかに、FDA(米国食品医薬品局)で 認可されている石油系の軟化剤も有用できる。

このパラフイン系オイルの使用量は、(a)成分の 40 水添プロツク共重合体100重量部あたり、30~300 重量部であり、好ましくは50~150重量部である。 300重量部を越えた配合のものは、オイルのプリ ードアウトを生じやすく、最終製品に粘着性を与 えるおそれがあり好ましくなく、さらに機械的強

度も低下せしめ好ましくない。また30重量部未満 の配合では、柔軟性付与および経済性の点からも 好ましくない。

つぎに、本発明の(c)成分として用いるポリスチ レン系樹脂は、成形時の加工法を改良するほか 5 に、得られるシリンジ用ガスケットの硬度を調整 するために用いられる。このポリスチレン系樹脂 は公知のポリオレフイン系樹脂を添加する方法と 比べ得られるシリンジの硬度が柔らかくなる特徴 は、公知のラジカル重合法、イオン重合法で得ら れるものが好適に使用でき、その数平均分子量は 5000~500000、好ましくは10000~200000の範囲 から選択でき、分子量分布〔重量平均分子量(M n]は5以下のものが好ましい。具体的には例え ば、ポリスチレン、ゴム補強されたポリスチレ ン、ポリαーメチルスチレン、ポリp-第3プチ ルスチレンおよびスチレン含量60重量%以上のス チレンーブタジエンブロツク共重合等であり、こ 20 利用できるメリツトを有する。 れを2種以上用いてもかまわない。また同様に、 これらポリマーを構成する単量体の混合物を重合 して得られる共重合体であつてもかまわない。

上記した(c)成分の配合量は、成分(a)の水添プロ 範囲で好適に選ぶことができ、中でも15~100重 量部が好ましい。200重量部を超えた配合では、 得られるシリンジ用ガスケツトの硬度が高くなり すぎてゴム弾性(圧縮永久歪)が悪化し好ましく 外筒とガスケットとの間に隙間を生じないよう に、ガスケットは通常シリンジ外筒の内径より少 し大きな外径で成形するため、ゴム弾性を有して いなければシリンジへの挿入ができず200重量部 きないためである。また、10重量部未満の配合で は、得られるシリンジ用ガスケットのゴム弾性は 良好なものの、成形時の加工性およびシリンジ外 筒に挿入された時のガスケットの摺動特性が悪化 し、好ましくない。

上配に挙げた本発明に供することができる(a)~ (c)成分のほかに、必要に応じて本発明のシリンジ 用ガスケツトの成分として添加可能なものは、ヒ ンダードアミン系光安定剤、紫外線吸収剤、酸化 8

防止剤、無機充塡剤、着色剤、シリコーンオイル 等を挙げることができ、さらにポリオレフィン系 樹脂、例えばポリプロピレン、ポリエチレン、プ ロピレン/αーオレフイン共重合体等の添加もで きる。

そして、本発明のシリンジ用ガスケットの素材 として活用できる熱可塑性エラストマーの製造方 法は、上記した(a)~(c)成分および必要に応じて添 加可能な成分を、例えば一軸押出拶、二軸押出 を有している。ここで供するポリスチレン系樹脂 10 機、ロール、パンパリーミキサー、ブラペンダ ー、ニーダー等の各種加熱式混練機を用いて溶融 混練することによつて容易に得ることができる。 ここで得られた熱可塑性エラストマーはさらにシ リンジ用ガスケットの金型を備えた射出成形機に \mathbf{w})と数平均分子量($\overline{\mathbf{M}}\mathbf{n}$)との比($\overline{\mathbf{M}}\mathbf{w}/\overline{\mathbf{M}}$ 15 供給し、短時間で射出成形しシリンジ用ガスケツ トを得ることができる。また射出成形品の不用な パリ、ランナー部、およびスプール部は熱可塑性 エラストマーであるため、リサイクル成形が可能 であり、再度シリンジ用ガスケットの素材として

(発明の効果)

本発明によつて得られるシリンジ用ガスケット は、従来にない特定の成分から成る熱可塑性エラ ストマー材料を用いているため、シリンジ用ガス ツク共重合体100重量部に対して10~200重量部の 25 ケツトとして要求されるゴム弾性(圧縮永久歪) と摺動特性のパランスが改良されたものとなり、 さらに加硫ゴムのように硫黄を含まない熱可塑性 エラストマーであるため、ガスケットと接触する 薬液または血液中に硫黄の溶出がなく、かつ、亜 ない。これは、シリンジ用ガスケットがシリンジ 30 鉛等の重金属を含まないためその溶出もなく、遊 離の硫黄および金属と薬液とが反応することもな い。そして、本発明のガスケットは射出成形でき るので、成形時間が従来の加硫工程を含むものに 比べて大巾に短縮され、離形性もよいので大量生 以上の配合ではこのゴム弾性を保持することがで 35 産でき、さらにこのガスケット成形後のランナー 部およびスプール部は熱可塑性エラストマーであ るため再度射出成形してガスケットに成形できる ため原材料の無駄がなく経済的である。

(実施例)

本発明を実施例によつて更に詳細に説明する が、本発明がこれらの実施例により限定されるも のではない。

なお、これらの実施例および比較例において、 各種の評価に用いられた試験法は以下のとおりで 9

ある。

(1) 硬度〔一〕

JIS-K6301、Aタイプ

(2) 引張強度 [kg/cd] および伸度 (%) JIS-K6301、試料は2mpのインジェクシ 5 ヨンシートを用い、試験片は3号形ダンベルを 用いた。

(3) 圧縮永久歪〔%〕

JIS-K6301、70℃×22時間、25%変形後の 歪残率

(4) 摺動特性

添付の図面に示したような構造を有するガス ケツトを射出成形し、5cc、10ccのシリンジ用 ガスケットを得た後シリンジ用押子に装着し、 さらにシリンジ外筒に挿入し、該シリンジ押子 15 の初動および摺動時の荷重(タ)を測定した。

添付した図面において、第1図の斜線部で表 わした部分は、ガスケット全体の断面を示し、 熱可塑性エラストマーで成形された中空孔5を 先端2は円錐形をなし、またこの円柱体1の外 周面は2つの環状リブ3,4を有している。ま た、第2図はこのガスケットの円柱体中空孔5 にシリンダー用押子6の先端部7を装着したも のである。

また、配合した各成分は以下のとおりである。

(1) <成分 (a-1)>

ポリスチレンー水素添加されたポリプタジェ ンーポリスチレンの構造を有し、結合スチレン 1.05、水添前のポリプタジェン部の1・2ービ ニル結合量が41%、水添率99%の水添ブロック 共重合体を特開昭59-133203号公報に記載され たTi系水添触媒を用いて合成し (a-1) 成 分とした。

<成分 (a−2)>

(ポリスチレンー水素添加されたポリプタジ エン→ Siの構造を有し、結合スチレン量18重 量%、数平均分子量139000、分子量分布1.43、 合量が35%、水添率99%の水添ブロック共重合

10

体を特開昭60-79005号公報に配載されたTi系 水添触媒を用いて合成し (a-2) 成分とし た。

<成分 (a−3)>

ポリスチレンー水素添加されたポリプタジェ ンーポリスチレンの構造を有し、結合スチレン 量33重量%であるKraton-G1651(シェル化学 社製)を(a-3)成分とした。

(2) **<成分(b)>**

10 松村石油㈱製流動パラフイン:スモイルPー 350(動粘度 (37.8℃) 75.5cst、ナフテン成分37 %、パラフィン成分63%)

(3) <成分(c)>

旭化成工葉㈱製ポリスチレン樹脂、スタイロ ン-685(MFR(200°C) 3 ダ/10分)

実施例1~3、比較例1~3

水添プロック共重合体として、成分 (a-1)、 (a-2)、(a-3)を用い、表1に示す各成分 をヘンシエルミキサーで混合し、50mm径の二軸押 有する円柱体1からなつている。この円柱体の 20 出機にて220℃の条件下で溶融混練して熱可塑性 エラストマーのペレツトを得た。なお比較例で は、ポリスチレン樹脂の替りに、アイソタクチツ クポリプロピレン(旭ポリプロM-1600;旭化成 **社製)を使用した。ここで得た熱可塑性エラスト** 25 マーのペレツトを用い、5 ∞、10 ∞のシリンジ用 ガスケツトの金型を備えた射出成形機にて、190 ℃~220℃の温度設定下でシリンジ用ガスケット を成形した。そして、ここで得られたガスケット が装着したシリンジ用押子をポリプロピレン製の 量25重量%、数平均分子量147000、分子量分布 30 シリンジ外筒に挿入し、 5∞ および 10∞ のシリン ジを作成した。一方、物性測定用テストピース作 成のため150mm×150mm×2mm (厚さ)の平板金型 を備えた射出成形機にて190℃~220℃の設定温度 下で射出成形した。

> ここで得たシリンジおよびテストピースを用い 35 て各種性能テストを実施し、結果を表1に截せ

この結果から、本発明のシリンジ用ガスケット は、ポリプロピレン樹脂を用いた比較例と比べ、 水添前のポリプタジエン部の1・2ーピニル結 40 硬度が軟らかく圧縮永久歪に優れるにもかかわら ず、摺動特性に優れることが判明した。

12

1

表

			実施例I	実施例2	実施例3	比較例I	比較例2	比較例3
組成 (重量部)	(a)成分		(a-1) 100	(a-2)	(a-3) 100	(a-1) 100	(a-2) 100	(a-3) 100
	(b)成分		80	25	70	80	25	70
	(c)成分		20	42	56	0	0	0
	ポリブロ	コピレン	0	0	0	20	42	56
物性	硬度(JI	S-A) (-)	35	7 8	63	49	88	83
	引張強胆	度(kg/cd)	155	265	194	165	250	186
	伸度	(%)	890	780	810	900	740	800
	圧縮永 22HRS)	久歪(70℃× (%)	32	36	37	38	41	44
シリンジ	5œ.	初動値(g)	178	150	161	190	153	159
摺動特性		摺動値(g)	79	59	57	8 8	57	54
	10œ.	初動値(g)	149	126	133	162	129	126
	1	摺動値(g)	69	50	54	89	56	51

実施例 4~6

水添ブロック共重合体として (a-1) 成分を 用い、表 2 に示す各成分を実施例 1~3と同様の 方法で成形し、シリンジ用ガスケットおよびテス トピースを得た。このものの物性および摺動特性

を測定し表2に載せた。

この結果から、本発明の範囲内にあるシリンジ 用ガスケットは摺動特性およびゴム弾性に優れる ことが判明した。

麦

2

				-t-14.4nl =	atata mi o
			実施例 4	実施例 5	実施例 6
組成 (重量部)	(a)成分		(a-1) 100	(a-2) 100	(a-3) 100
	(b)成分 (c)成分		86	100	150
			43	125	43
	タルク		57	160	185
	カーボン	ノブラツク	5	5	5
物性	硬度(JIS-A) 〔一〕		55	90	54
	引張強盟	E (kg/cat)	134	121	87
	伸度	(%)	780	660	860
	圧縮永久歪(70℃× 22研S) 〔%)		36	60	34
シリンジ	5œ.	初動値(g)	156	110	157
摺動特性		摺動値(g)	59	52	58

14

		実施例 4	実施例 5	実施例 6
10∞.	初動値(g) 130	104	129
 İ	摺動値(8	52	48	55

実施例 7

水添プロック共重合体として(a-1)成分を100重量部、流動パラフイン(スモイルP-350)を120重量部、ポリスチレン(スタイロン-685)を40重量を実施例1~3で示した方法により加熱 10 混練し、熱可塑性エラストマーを得た。これをさらに射出成形機でシリンジ用ガスケットに成形し、第十改正日本薬局方の輸液用ゴム栓試験法に準じて材質および溶出物試験を行なつた。この結果を表3に載せた。

この結果から、本発明のシリンジ用ガスケット は基準をクリアーするものであることが判明し た。

表 3

	試験項目	本発明	基準
カ	ドミウム	検出せず	_
鉛		検出せず	1,0 加以下
密	性状	異常なし	-
俗出物試験	あわだち	1分以内	3分以内
験	PH	0.1	1,0
	亜鉛	検出せず	0. 5 ₁₉₈

試験項目	本発明	基準
過マンガン酸カリウム選元性物 質 (叫)	0.5	2,0
蒸発残留物(100)	0.1	1.0
紫外線吸収スペ クトル	0.01	0.2以下

15 図面の簡単な説明

第1図は、本発明の実施例および比較例で供した熱可塑性エラストマーで射出成形して得たシリンジ用ガスケット部の一例の断面図である。斜線部分がガスケット全体を示す。第2図は、第1図20のガスケットにシリンジ用押子を装着した一例の断面図である。

1;ガスケット構造の円柱体、2;ガスケット 用柱体の円錐形先端、3および4;環状リブ、 5;シリンジ用押子を装着するための中空孔、 25 6:シリンダー用押子、7;シリンダー押子先端 部。







